PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

10-190625

(43)Date of publication of application: 21.07.1998

(51)Int.CI.

H04J 13/04 H04L 27/20

(21)Application number: 08-341086

(71)Applicant: FUJITSU LTD

(22)Date of filing:

20.12.1996

(72)Inventor: HASE KAZUO

OISHI YASUYUKI

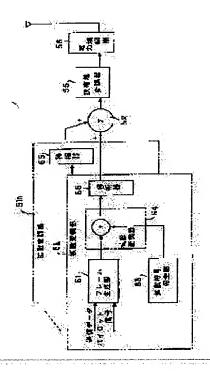
FUKUMASA HIDENOBU

HAMADA HAJIME ASANO MASAHIKO

(54) CODE MULTIPLEX TRANSMISSION DEVICE

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To make the peak value of the pilot signal part of a code multiplex signal. SOLUTION: Phase shifters 65 of spread modulation parts 511 to 51n of respective channels shift the phase of the signal point position vector of a spread modulated signal by a predetermined angle. For example, the phase shifter 65 of an (i)th channel shifts the phase of the signal point position vector by a phase shift quantity θ of 360° .i/N, where N is the number of channels. In case of QPSK spread modulation, the signal point position vector is shifted in phase by a phase shift quantity θ of (p/2).mod(i,4). Here, mod(i,4) is the remainder obtained by dividing (i) by 4. The phase of the pilot signal part of the spread modulated signal outputted from a spread modulation part of each channel is dispersed shifting in phase to suppress the peak value of the code multiplex signal.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

23.06.2000

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

3311951

[Date of registration]

24.05.2002

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

THIS PAGE BLANK (USPTO)

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

THIS PAGE BLANK (USPTO)

(19) 日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平10-190625

(43)公開日 平成10年(1998) 7月21日

(51) Int.Cl. ⁶	識別記号	FΙ		
H04J 13	3/04	H 0 4 J	13/00	G
HO41. 27	7/20	H041.	27/20	Z

審査請求 未請求 請求項の数10 OL (全 17 頁)

		蚕宜明水	木間水 間水項の数10 〇七 (主 17 頁)
(21)出願番号	特願平8-341086	(71)出願人	000005223
			富士通株式会社
(22)出顧日	平成8年(1996)12月20日		神奈川県川崎市中原区上小田中4丁目1番
			1号
		(72)発明者	長谷 和男
			神奈川県川崎市中原区上小田中4丁目1番
			1号 富士通株式会社内
		(72)発明者	大石 秦之
	•		神奈川県川崎市中原区上小田中4丁目1番
			1号 富士通株式会社内
		(74)代理人	弁理士 斉藤 千幹
			•
			最終頁に続く

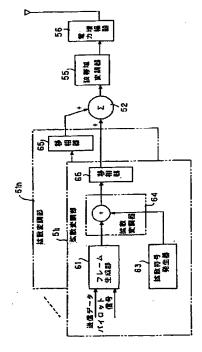
(54) 【発明の名称】 符号多重送信装置

(57)【要約】

【課題】 符号多重信号のバイロット信号部分における ピーク値を小さくする。

【解決手段】 各チャンネルの拡散変調部5 1_1 ~5 1 n における移相器6 5 は拡散変調信号の信号点位置ベクトルの位相をチャンネル毎に所定角度移相する。例えば、第 i チャンネルの移相器6 5 は、チャンネル数を N とするとき、第 i チャンネルの移相量 θ を 3 6 0 °・i f N とし、該移相量 θ 分だけ信号点位置ベクトルを移相する。あるいは、QPS K拡散変調の場合には、第 i チャネルの移相量 θ を $(\pi/2)$ ・mod (i, 4) とし、該移相量 θ 分だけ信号点位置ベクトルを移相する。なお、mod (i, 4) は i を i で割ったときの余りである。移相制御したことにより、各チャンネルの拡散変調部から出力される拡散変調信号のパイロット信号部分の位相がずれて分散し、符号多重信号のピーク値が抑制される。

本発明の原理説明図



【特許請求の範囲】

【請求項1】 各チャネルの信号をそれぞれ異なる符号で拡散変調し、各チャネルの拡散変調信号を合成して送信する符号多重送信装置において、

1

拡散信号の信号点位置ベクトルの位相をチャネル毎に所 定角度移相する移相器を備えたことを特徴とする符号多 重通信装置。

【請求項2】 前記移相器は、各チャネルの拡散変調信号が、同一のタイミングに同一の信号を送信する場合のみ、移相を所定角度移相することを特徴とする請求項1 に記載の符号多重装置。

【請求項3】 前記移相器は、チャネル数をNとするとき、第i チャネルの移相量 θ を360°・i /Nとすることを特徴とする請求項1 または請求項2 記載の符号多重装置。

【請求項4】 移相量を拡散符号に1:1に対応させて おき、移相器は拡散変調に使用する拡散符号に応じた移 相量を求め、該移相量分だけ信号点位置ベクトルの位相 を回転することを特徴とする請求項1また請求項2記載 の符号多重装置。

【請求項5】 各チャネルの移相量を制御チャネルにより、あるいは、移相量通知専用チャネルにより受信機側に通知する手段を備えたことを特徴とする請求項1または請求項2記載の符号多重送信装置。

【請求項6】 送信データに前記移相量を通知するデータを挿入する手段を備え、

移相量データを送信データと共に受信機側に送信することを特徴とする請求項1または請求項2記載の符号多重送信装置。

【請求項7】 QPSK拡散変調する場合、前記所定角度を0、 $\pi/2$ 、 π 、 $3\pi/2$ のいずれかとすることを特徴とする請求項1記載の符号多重装置。

【請求項8】 m = mod(i, 4)(mdie4で割ったときの余り)とするとき、($m \cdot \pi/2$)を第iチャネルの位相量とすることを特徴とする請求項7記載の符号多重装置。

【請求項9】 前記移相器は、各チャネルの拡散変調信号が、同一のタイミングに同一の信号を送信する場合のみ、信号点位置ベクトルの移相を所定角度移相することを特徴とする請求項7または請求項8記載の符号多重装 40 置。

【請求項10】 前記移相器は、使用するチャネルの数 に基づき前記拡散変調信号の信号点位置の数を定めることを特徴とする請求項1に記載の符号多重装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は符号多重送信装置に係わり、特に、各チャネルの信号をそれぞれ異なる符号で拡散変調し、各チャネルの拡散変調信号を合成して送信する符号多重送信装置に関する。

[0002]

【従来の技術】次世代のデジタル移動通信方式として、符号分割多元接続(CDMA: CodeDivision Multiple Access)方式を用いた無線アクセス方式が検討され、実用化されつつある。CDMA方式はスペクトラム拡散通信方式を用いた多元接続方法であり、複数のチャネルあるいはユーザの伝送情報を符号によって多重し、無線回線などの伝送路を通じて伝送する。スペクトラム拡散通信方式は、通常の狭帯域変調方式と異なり、変調された後の信号の帯域幅を狭帯域の帯域幅に比べてはるかに広くさせる変調方式である。スペクトラム拡散通信方式では送受信機上で2段階の変調/復調を行う。

【0003】図16はスペクトラム拡散通信方式におけ る送信機の原理構成図であり、1はPSK変調器等の狭 帯域変調器、2は拡散回路、3は電力増幅器、4はアン テナである。狭帯域変調器1及び拡散回路2の位置は入 れ替わってもよい。拡散回路2において、2aはPN系 列 (Pseudorandom Noise)と称される±1のレベル値を ランダムにとる矩形波 (図17参照) を出力するPN系 20 列発生器、2 b は狭帯域変調器1で変調されたデジタル 信号にPN系列を乗算する乗算部である。PN系列の変 化速度(矩形波時間幅Tc)は図17に示すように、そ れによって変調を受ける狭帯域変調信号のシンボル切替 速度(PSK変調信号の1ビット区間幅T)に比べはる かに早い速度で切り替わるように設定されている。すな わちT≫Tcとなる。このTの時間幅をビット区間 (bit duration)、Tcの時間幅をチップ区間(chip duratio n)、それぞれの逆数をビット速度、チップ速度という。 また、TとT。との比すなわちT/T。を拡散率あるいは 30 拡散比 (spreadingratio)という。

【0004】拡散変調信号のスペクトラム分布は図18に示すようにsinc関数形状を示し、メインローブの帯域幅はチップ速度の2倍(=2/Tc)に等しくなり、サイドローブの帯域幅は1/Tcである。拡散変調される前のPSK信号はビット速度1/Tで変調された普通のPSK信号はビット速度1/Tで変調された普通のPSK信号であるから、その占有帯域幅は2/Tである。従って、拡散変調信号の占有帯域幅をメインローブの帯域幅(=2/Tc)とすると、拡散変調を施すことにより元のPSK変調信号の帯域幅はT/Tc倍に拡大され、エネルギーが拡散される。図19は拡散変調により帯域幅が拡大する状況を示す説明図で、NMは狭帯域変調信号、SMは拡散変調信号である。

【0005】図20はスペクトラム拡散通信方式における受信機の原理構成図である。5はアンテナ、6は広帯域のバンドパスフィルタであり、必要周波数帯域の信号のみを通過するもの、7は逆拡散回路、8は狭帯域のバンドパスフィルタ、9はPSK復調器等の検波回路である。逆拡散回路7は送信側の拡散回路2と同一の構成を備えており、7aは送信側と同一のPN系列を出力する50 PN系列発生器、7bはバンドパス6の出力信号にPN

3

系列を乗算する乗算部である。送られてきた広帯域の受信信号は、送信側の拡散回路と同様の逆拡散回路7を通って元の狭帯域変調信号に戻され、その後、通常の検波回路9を通してベースバンド波形が再生される。逆拡散回路7で狭帯域変調信号が得られる理由は以下の通りである。

【0006】図21に示すように送信側での狭帯域変調波をa(t)、PN系列をc(t)、送信波形をx(t)とすると、

$x(t) = a(t) \cdot c(t)$

である。伝送途中での減衰や雑音の影響を無視すると受信側にはx(t)がそのまま到着する。逆拡散回路7で使用するPN系列は前述のように送信側で拡散変調に用いたPN系列とまったく同一の時間波形を有している。従って、逆拡散回路の出力y(t)は次式、

 $y(t) = x(t) \cdot c(t) = a(t) \cdot c'(t)$

で与えられ、該出力信号y(t)はバンドパスフィルタ8 に入力される。バンドパスフィルタに通すことは積分しているのと同じであり、バンドパス出力は次式

 $\int y(t)dt = a(t) \cdot \int c'(t)$

で与えられる。右辺の積分項は時間ずれを0にした時の 自己相関値であり1である。従って、バンドパスフィル タ出力はa(t)となり、狭帯域変調信号が得られる。

【0007】CDMAはチャネルあるいはユーザ毎に拡散に用いるPN系列(符号)を異ならせて、各チャネルの伝送情報を符号によって多重通信する方法である。図22は2チャネルのCDMAの原理説明図であり、TRは送信機でCH1は第1チャネル、CH2は第2チャネル、CMPは合成部、RV1は第1受信機、RV2は第2受信機である。

【0008】CDMAのキーボイントは、各チャネルが用いるPN系列の「類似性」にある。PN系列それぞれは疑似ランダムデータなので1周期のうち1チップでも違えば違う系列になるが、ほとんど同一のPN系列を各チャネルで使用すると互いに激しい干渉を起こす。互いに生じる干渉の程度を表わす尺度に「相関値」がある。相関値は2つの波形a(t)とb(t)に対して次の式で定義される。

R= $\int a(t) \cdot b(t) dt$ T:周期 ただし積分はa(t)、b(t)の1周期について行う。a(t)とb(t)がまったく同一の波形のときはR=1に、正

負が正反対の波形になっているときはR=-1になる。 1 周期分をならして見たときに a(t)のある時刻の値と b(t)の同時刻の値に何の関係もないときはR=0にな

【0009】相関値Rがゼロであるような組み合わせの 2つの波形 c,(t)と c,(t)を P N 系列に使って C D M A を組んで第1の受信機 R V 1 に着目すると、この受信機 には第1、第2 チャネル C H 1, C H 2 からの信号が到 来する。第1受信機 R V 1 において、受信信号を P N 系 50 列 c , (t)で逆拡散すると、逆拡散器のバンドパスフィ ルタ 8 , から次式

 $\int \{a_1(t)c_1(t)c_1(t)+a_2(t)c_2(t)c_1(t)\} dt$ で表現される信号が出力される。このうち、

 $\{a_{1}(t)c_{1}(t)c_{1}(t)\}\ dt$

は、 $c_1(t)$, $c_1(t)$ の相関値が0なので0になる。また、

 $\int c_1(t)c_1(t)dt$

は時間ずれを0とした自己相関値であるから1である。 従って、第1受信機RV1のローバスフィルタ81の出力はa1(t)となり、c1(t)をPN系列に使っている方の信号の影響がまったく現れない。同じことは第2の受信機RV2についてもいえ、また同時接続している通信チャネルが増えても変わらない。

【0010】移動無線通信において無線基地局は同じタイミングで(同期をとりながら)電波を発射する(PN系列を発生させる)から、上記各PN系列同士で相関値が0となるようにPN系列を選択すれば良い。尚、無線移動局は他の移動局と同じタイミングで電波を発射するわけではないため上記相関値だけでは互いの影響を測るととはできない。従って、単に $\mathbf{c}_1(\mathbf{t})$ と $\mathbf{c}_2(\mathbf{t})$ の相関値を比較するのではなく、 $\mathbf{c}_1(\mathbf{t})$ と $\mathbf{c}_2(\mathbf{t})$ とを任意の時間だけずらせた場合について相関値を見る必要がある。

【0011】図23はnチャネルの送信データを符号多 重して伝送するCDMA送信機、例えば、移動無線にお ける基地局装置の従来の構成図である。図中、11,~ 11nはそれぞれ第1~第nチャネルの拡散変調部であ り、それぞれ、フレーム生成部21、フレームデータを 並列データに変換する直列/並列変換部(S/P変換 30 部)22、拡散回路23を備えている。フレーム生成部 21は、直列の送信データD,を発生する送信データ発 生部21a、基地局固有のパイロット信号Pを発生する パッロット信号発生部21b、直列データD1(図24 参照)を所定ビット数毎にブロック化し、その前後にバ イロット信号Pを挿入してフレーム化するフレーム化部 21cを備えている。各拡散変調部111~11nのフレ ーム生成部21は、同一のタイミングで同一のパイロッ ト信号Pを送信データに挿入している。パイロット信号 は、伝送による拡散変調信号の位相回転量を受信機(例 えばRake受信機)において認識するためのものであ る。すなわち、送信パイロット位置と受信パイロット位 置より伝送路における拡散変調信号の位相回転量を検出 し、該位相回転分、拡散変調信号の位相を戻して逆拡散 するために使用する。

【0012】S/P変換部22は、図24に示すようにフレームデータ(パイロット信号及び送信データ)を1ビットづつ交互に振り分けて同相成分(I成分: In-Pha se compornent)データと直交成分(Q成分: Quadrature compornent)データの2系列D_I, D_qに変換する。拡散回路23は基地局固有のpn系列(ロングコード)を発

生するpn系列発生部23a、ユーザ識別用の直交Go 1 d符号(ショートコード)を発生する直交Gold符 号発生器23b、pn系列と直交Gold符号の排他的 論理和を演算して符号C1を出力するEXOR回路23 c、2系列のデータD₁, D₀と符号C₁の排他的論理和 を演算して拡散変調するEXOR回路23d、23eを 備えている。尚、"1"はレベル1、"0"はレベル-1のため、信号同士の排他的論理和は乗算と同じであ る。

【0013】図23に戻って、12iは各拡散変調部1 11~11nから出力される I 成分の拡散変調信号V1を 合成して I 成分の符号多重信号 Σ V, を出力する合成 部、12 q は各拡散変調部 1 1,~1 1 nから出力される Q成分の拡散変調信号V。を合成してQ成分の符号多重 信号ΣV_aを出力する合成部、13i, 13 g は各符号 多重信号 ΣV_I , ΣV_g の帯域を制限するFIR構成のチ ップ整形フィルタ、14i, 14 g は各フィルタ13 i, 13qの出力をDA変換するDAコンバータ、15 は I, Q成分の符号多重信号 SV, SV。にQPSK直 交変調を施して出力する直交変調器、16は直交変調器 出力を増幅する電力増幅器、17はアンテナである。

【0014】直交変調器15において、15aは所定周 波数の搬送波cosωtを出力する搬送波発生部、15bは 搬送波の位相を90°移相して-sinωtを出力する90° 移相器、15cはDAコンバータ14iの出力信号にco sωtを乗算する乗算部、15dはDAコンパータ14q の出力信号に-sinω tを乗算する乗算部、15 e は各乗 算器出力を合成する合成部である。図25は直交G o l d符号発生回路23bの構成図であり、23b-1は第1の M系列発生器、23b-2は第2のM系列発生器、23b-3は第 1、第2のM系列の排他的論理和を演算する排他的論理 和回路、23b-4は排他的論理和回路から出力される系列 の末尾に0を付加する0付加部である。

【0015】第1のM系列発生器23b-1は、6ビットの シフトレジスタSF1、排他的論理和回路EOR1を備 え、原始多項式X6+X+1の演算によりM系列

 $A = \{a_i, i = 0, 1, 2 \cdot \cdot \cdot, N-2\}$

*を発生し、該M系列Aの後ろに「0」を加えて次式 $U = (a_0, a_1, a_2 \cdot \cdot \cdot a_{M-2}, 0) = (A, 0)$ で表現される系列長がN=2"の系列Uを発生する。第 2のM系列発生器23b-2は、6ビットのシフトレジスタ SF2、排他的論理和回路EOR2を備え、原始多項式 X⁶ + X⁵ + X³ + X² + 1の演算によりM系列 $B = \{b_1, i = 0, 1, 2 \cdot \cdot \cdot, N-2\}$ を発生し、M系列Bの後ろに「O」を加えて次式 $V_1 = (T_1 (b_0, b_1, b_2 \cdot \cdot \cdot b_{N-2}), 0) = (T_1 (b_0, b_1, b_2 \cdot \cdot \cdot b_{N-2}))$ 10 , B, O)

で表現される系列長がN=2"の系列V」を発生する。と こで、T,Bは系列Bをjだけシフトしたもので、直交 Gold符号は系列U, V₁から生成され、N個の系列 集合で構成される。

【0016】第1のM系列発生器23b-1は系列Uを生成 する(初期値000001)。これに対し第2のM系列 発生器23b-2は初期値を'000000 としN-1回 シフト演算して系列V₁を発生し、排他的論理和回路23b -3は系列U、V4の排他的論理和を演算し、N-1個の データを出力する。N-1個のデータ出力後、0付加部 23b-4でN個目のデータとして'0'を出力し、第1番 目の直交符号系列G₁を生成する。次に、第1のM系列 発生器23b-1は系列U(初期値000001)を生成 し、第2のM系列発生器23b-2は系列V,を生成する。と こで系列V₁の初期値は00001から1回つづシフ ト演算したものを用いる。シフト演算の回数 j を j = 0 ~N-2として同様な操作を行い、N-1個の系列を生 成する。この結果、N個の系列集合が得られる。この符 号は系列間で直交する特徴を持っている。図26は以上 により生成した符号長64の64組の直交Gold符号 例であり、最後が0となっている。

【0017】パイロット同相で、上記直交Gold符号 を用いてコード多重(符号多重)した場合のパイロット 部の多重信号は扱うデータを {-1、+1} とすると次 式

【数1】

MultiCode =
$$\sum_{i}^{aser}$$
 (ogold; × Pilot × PN)
= Pilot × PN × \sum_{i}^{aser} (ogold;)
= $C \times \sum_{i}^{aser}$ (ogold;)

のように表せる。ととで右辺について考えると、図27 に示すように多重信号の振幅幅は直交Gold符号生成 時にN個目のデータとして加えられたOの部分(Oは-1レベルに相当)で最大振幅となる。これは、CDMA 方式において符号多重信号の振幅(図24の合成部12 i, 12 qの出力) は多重する全チャネルの電圧和とな 時に最大となるからである。。

[0018]

【発明が解決しようとする課題】以上のように、パイロ ット内挿型のCDMA方式では、フレーム毎にバイロッ ト信号が付加され、とのパイロット信号をユーザ識別用 の直交符号(直交Gold符号)とpn系列で拡散変調 るため、直交Gold符号がオールOまたはオール1の 50 する。チャネル数をnとすると、CDMA基地局装置は

生成したn個の拡散変調信号をコード多重した後、QP SK直交変調して送信する。かかるCDMA基地局装置 において、nチャネル分の拡散変調信号をコード多重す ると、パイロット信号が各チャネル共通、また各チャネ ルのパイロット信号の出力タイミングが等しいことか ら、拡散変調信号をnコード多重した信号の電力は図2 8に示すようにバイロット信号部分でピーク値を持ち、 該ピーク部分が他局への干渉波となる問題が生じる。

【0019】一方、電力増幅器はある入力レベルまでは 入出力特性が線形であるが、該レベルを越えると非線形 10 になる。図29は電力増幅器のAM-AM特性(入力パ ワー/ゲイン特性)、図30は電力増幅器のAM-PM 特性(入力パワー/位相特性)である。この特性図より 明らかなように電力増幅器は、入力パワーが小さいうち はゲイン特性、位相特性がフラットでありその入出力特 性は線形であり、位相回転も生じない。しかし、入力バ ワーがあるレベル以上になるとゲインが小さくなり始め ると共に位相遅れが発生し、各特性は非線形になる。電 力増幅器では、電力効率を上げて使用することが要求さ れ、入力信号の電力平均レベルを上げる必要がある。し かし、入力信号の電力平均レベルを上げると符号多重信 号のビーク値が線形領域を越えて飽和し、図31に示す ようにバイロット信号部分でのピーク値がクリップされ る。このため、受信側でこの符号多重信号を逆拡散する と、パイロット信号電力が他のデータ電力に比べ少なく なり、パイロットの検出誤りが増大して正しく位相回転 量を認識できなくなり、結果的に正しくデータを復調で きなくなる。そとで、入力信号の電力平均レベルを下げ て使用すると、電力増幅器を電力効率が低下する問題が 生じる。

【0020】以上から、本発明の目的は符号多重信号の 同一タイミングにおける同一の信号部分におけるピーク 値を小さくできるようにすることである。本発明の別の 目的は、他局への干渉波電力を減小でき、システムの容 量を増加できるようにすることである。本発明の別の目 的は電力増幅器を効率良く使用できるようにすることで ある。

[0021]

【課題を解決するための手段】図1は本発明の符号多重 送信装置の原理説明図である。 5 1,~5 1 nはそれぞれ 第1~第nチャネルの拡散変調部であり、それぞれ、所 定データ数毎に送信データにパイロット信号を挿入して フレーム信号を生成するフレーム生成部61、拡散符号 を発生する拡散符号発生器63、拡散符号によりフレー ム信号を拡散変調する拡散変調器64、拡散変調信号の 信号点位置ベクトルをチャネル毎に所定角度移相する移 相器65を備えている。52は各チャネルの拡散変調信 号を多重する符号多重信号生成器、55はPSK等の狭 帯域変調器、56は送信電力増幅器、57はアンテナで ある。

【0022】各チャネルの拡散変調信号の信号点位置べ クトルを移相しないと、パイロット信号が各チャネル共 通であり、また各チャネルのパイロット信号の出力タイ ミングが等しいため、各チャネルの拡散変調信号を符号 多重した信号(符号多重信号生成器52の出力信号)の 電力はバイロット信号部分でピーク値を持ち、該ピーク 部分が他局への干渉波となり、また、電力増幅器の電力 効率を低下させる。

8

【0023】そこで、各チャネルの拡散変調部における 移相器65は拡散変調信号の信号点位置ベクトルの位相 をチャネル毎に所定角度移相する。例えば、第iチャネ ルの移相器65は、チャネル数をNとするとき、第iチ ャネルの移相量 θ を360°・i/Nとし、該移相量 θ 分だけ信号点位置ベクトルを移相する。あるいは、各チ ャネルの移相器65は、拡散符号に対応して移相量を記 憶しておき、拡散変調に使用する拡散符号に応じた移相 量を求め、該移相量分だけ信号点位置ベクトルを回転す る。このようにすれば、各チャネルの拡散変調部から出 力される拡散変調信号のパイロット信号部分の位相がず れて分散し、符号多重信号のピーク値を抑えることが可 能になり、干渉波電力を小さくでき、しかも、送信電力 増幅器の電力効率を向上することができる。この場合、 送信データ及びパイロット信号の全てについて拡散変調 信号の信号点位置ベクトルの位相を所定角度移相しても 良いし、パイロット信号についてのみ拡散変調信号の信 号点位置ベクトルの移相を所定角度移相しても良い。ま た、QPSK拡散変調する場合、移相量を0, π/2, π , $3\pi/2$ のいずれかとする。具体的には、m = mod(i, 4) (mはiを4で割ったときの余り)とすると き、(m・π/2)を第iチャネルの位相量とする。 C のようにすれば、移相制御を簡単に行うことができる。 【0024】ところで、移相量を受信機に通知しない と、受信機は正しくデータを復調することができない。 そこで、各チャネルの移相量を制御チャネルにより、あ るいは、移相量通知専用チャネルにより受信機側に通知 する。また、フレームに前記移相量データを挿入し、送 信データと共に受信機側に送信する。また、フレーム信 号を1ビットづつ交互に振り分けて I 成分データとQ成 分データに変換し、拡散符号により「成分データとQ成 分データをそれぞれ拡散変調し、各チャネルの拡散変調 信号を「成分及びQ成分毎に多重し、「成分及びQ成分 の符号多重信号を直交変調して送信する場合には各チャ ネルの拡散変調器と符号多重信号生成器間に移相器を設 け、該移相器により拡散変調信号のI,Q直交座標系に おける信号点位置ベクトルをチャネル毎に所定角度移相 する。この場合、チャネル数をNとするとき、第iチャ ネルの移相量θを360°・i/Nとし、信号点位置べ クトルの位相を移相する。あるいは、m=mod(i, 4) (mはiを4で割ったときの余り)とするとき、m

・π/2を第 i チャネルの移相量とする。 50

[0025]

【発明の実施の形態】

(A)第1実施例

図2は本発明の第1実施例に係わる符号多重送信機、例 えば、移動無線における基地局装置の構成図であり、狭 帯域変調としてQPSK変調を適用した場合の実施例で ある。図中、51₁~51nはそれぞれ第1~第nチャネ ルの拡散変調部であり、それぞれ、所定データ数毎にバ イロット信号Pを挿入してフレーム信号を生成するフレ ーム生成部61、フレームデータを並列データに変換す る直列/並列変換部(S/P変換部)62、拡散符号C i (i=1,2···n)を発生する拡散符号発生器6 3、拡散符号Ciによりフレーム信号を拡散変調する拡 散回路64、拡散変調信号の信号点位置ベクトルをチャ ネル毎に所定角度θ移相する移相器65を備えている。 【0026】フレーム生成部61は、直列の送信データ Di (i=1, 2, ···n) を発生する送信データ発 生部61 a、基地局固有のパイロット信号Pを発生する パイロット信号発生部61b、直列データD,を所定ビ ット数毎にブロック化し、その前後にバイロット信号P を挿入してフレーム化するフレーム化部61 cを備えて いる。各拡散変調部511~51nのフレーム生成部61 は、同一のタイミングで同一のパイロット信号Pを送信 データに挿入する。

9

【0027】S/P変換部62はフレームデータ (バイ ロット信号及び送信データ)を1ビットづつ交互に振り 分けて同相成分(Ⅰ成分:In-Phase compornent)データ と直交成分(Q成分:Quadrature compornent)データの 2系列D₁, D₆に変換する。拡散符号発生器63は基地 発生部63a、ユーザ識別用の直交Gold符号(ショ ートコード)を発生する直交Gold符号発生器63 b、pn系列と直交Gold符号の排他的論理和を演算 して符号Ci(i=1,2,···n)を出力するEX OR回路63cを有している。拡散回路64は、I成分 及びQ成分の2系列のデータ D_1 , D_q と符号 C_1 の排他 的論理和を演算して拡散変調するEXOR回路64a、 64 bを備えている。尚、"1"はレベル1、"0"は レベルー1のため、信号同士の排他的論理和は乗算と同 じである。

【0028】移相器65は、拡散変調信号の信号点位置 ベクトルをチャネル毎に所定角度θ移相するものであ る。 I成分、Q成分の拡散変調信号 V_{r} , V_{q} はI-jQ複素平面上にプロットすると、図3に示すようになり、 その合成ベクトルが拡散変調信号の信号点位置ベクトル Vとなる。符号多重信号のピークは拡散されたパイロッ トシンボルを多重化する部分で生じる。そとで、各チャ ネルの拡散変調信号の信号点位置ベクトルを図4に示す ように0, $\pi/2$, π , $3\pi/2$ のいずれかの角度回転 (移相)して、各チャネルにおけるパイロット信号の信 50 で与えられる角度0, $\pi/2$, π , $3\pi/2$ 移相するよ

号点位置を分散する。具体的には、Nチャネルのうち、 第iチャネルの移相量θを次式

 $\theta = \pi/2 \cdot \text{mod}(i, 4)$ (1)

で求め、該移相量θだけ拡散変調信号の信号点位置ベク トルを回転する。ただし、mod(i, 4)はiを4で割 ったときの余りである。(1)式より、第0チャネルの移 相量は0、第1チャネルの移相量はπ/2、第2チャネ ルの移相量は π 、第3チャネルの移相量は $3\pi/2$ 、・ ・・となる。

【0029】移相器65において、65aは(1)式の演 算により第 i チャネルの移相量θを演算する位相制御 部、65b,65cは次式

 $V_{I}' = V_{I} \cdot \cos \theta - V_{Q} \cdot \sin \theta \quad (2)$

 $V_{q}' = V_{I} \cdot \sin\theta + V_{q} \cdot \cos\theta \quad (3)$

により θ 回転した後の信号点位置ベクトルV'のI, Q 成分(シンボル) V_1 ′, V_0 ′を演算する演算部であ る。図5に示すように、QPSK変調におけるシンボル (00)を第1象限、シンボル (10)を第2象限、シ ンボル(11)を第3象限、シンボル(01)を第4象 限とし、1を+1レベル、0を-1レベルと表現して (2), (3)式の演算を行うと、移相量0, $\pi/2$, π , 3 $\pi/2$ 回転した後のシンボル (V_{r}' , V_{c}') は図6 に 示すようになる。ただし、カッコ内数値はレベルであ る。従って、(2),(3)式の演算をせず、図6に示す移相 量毎に回転前のシンボル (V₁, V₀) と回転後のシンボ ル (V_1) , V_q) の対応表を記憶しておき、該対応表 より移相後の信号点位置ベクトルV′のI,Q成分 V₁′, V₀′を求めるようにすることもできる。 【0030】図2に戻って、52 i は各拡散変調部51 局固有のpn系列(ロングコード)を発生するpn系列 30 $_1\sim 5$ 1 nから出力される 1 成分の拡散変調信号を合成し て I 成分の符号多重信号 Σ V₁′を出力する合成部、5 2 q は各拡散変調部5 11~5 1 nから出力されるQ成分 の拡散変調信号を合成してQ成分の符号多重信号S V。'を出力する合成部、53i,53gは各符号多重 信号 ΣV_r ', ΣV_q 'の帯域を制限するFIR構成のチ ップ整形フィルタ、54i,54gは各フィルタ53 i, 53qの出力をDA変換するDAコンバータ、55 は I ,Q成分の符号多重信号ΣV₁′,ΣV_α′にQPS K直交変調を施して出力する直交変調器、56は直交変 調器出力を増幅する送信電力増幅器、57はアンテナで ある。直交変調器55において、55aは所定周波数の 搬送波cosωtを出力する搬送波発生部、55bは搬送波 の位相を90°移相して-sinωtを出力する90°移相 器、55cはDAコンバータ54iの出力信号にcosωt

> 【0031】第1実施例によれば、各チャネルの移相器 65により拡散変調信号の信号点位置ベクトルを(1)式

> を乗算する乗算部、55dはDAコンバータ54qの出

力信号に-sinω tを乗算する乗算部、55 e は各乗算器

出力を合成する合成部である。

ろにしたから、パイロット信号部分が4つに分散され る。このため、符号多重信号のバイロット信号部分にお けるピーク値を小さくでき、他局への干渉波電力を減小 でき、システムの容量を増加できるようになる。また、 符号多重信号のピーク値を小さくできるため、送信電力 増幅器56の入力信号の平均電力を大きくでき、電力増 幅器を効率良く使用することができる。

11

【0032】以上では、移相量を(1)式で与えられる角 度0、 $\pi/2$ 、 π 、 $3\pi/2$ とし、符号多重信号のバイ ロット信号部分を4つに分散した場合であるが、パイロ 10 ット信号部分をN個に分散してビークの抑圧効果を更に 高めるようにすることもできる。すなわち、移相器65 の位相制御部65aはチャネル数をNとするとき、第1 チャネル(第i ユーザ) の移相量 θ を次式

 $\theta = 360^{\circ} \cdot i / N$ (i = 0, 1, · · · N) により演算し、演算部65b, 65cにおいて(2),(3) 式の演算を実行して信号点位置ベクトルを回転(移相) する。このようにすれば、各チャネルにおける移相量を 異ならせることができるため、符号多重信号のパイロッ ト信号部分をN個に分散でき、パイロット信号部分にお 20 ける符号多重信号のピーク値を十分に抑圧することがで きる。

【0033】図7はパイロットシンボルが00の場合に おける各チャネルのパイロットシンボル位置の説明図で あり、(a)は従来の移相制御を行わない場合のパイロ ットシンボル位置説明図、(b)は本発明により(4)式 で与えられる角度の移相を行った場合の各チャネルのパ イロットシンボル位置説明である。従来方式では、バイ ロットシンボル位置が重なっており、符号多重信号のパ イロット信号部分で大きなビークが発生する。本発明で 30 はパイロットシンボル位置が重ならないため、パイロッ ト信号部分で大きなピークは生じない。

【0034】(B)第2実施例

図8は本発明の第2実施例に係わる符号多重送信機の構 成図であり、狭帯域変調としてQPSK変調を適用した 場合の実施例であり、図2の第1実施例と同一部分には 同一符号を付している。第1実施例では、符号多重信号 における送信データ及びパイロット信号の全ての信号点 位置ベクトルの位相を回転した場合であるが、第2実施 例ではパイロット信号の信号点位置ベクトルのみの位相 40 を回転する。図8において、図2の第1実施例と異なる

①パイロット発生器61bより移相器65にパイロット 期間を示すパイロット位置信号PPSを入力している

②移相器 6.5 はパイロット位置信号PPSがハイレベル の時のみ位相回転制御を行って、パイロットシンボル (パイロット信号点位置ベクトル)を(1)~(3)式により 位相回転している点である。

【0035】図9は位相制御値(移相量)の説明図であ 50 θ = $(i-1) \cdot 2\pi$ /M

り、拡散変調信号のパイロット信号部分のみ(1)式で示 す角度分(0, π/2, π, 3π/2)、位相回転制御 を行い、データ部分では位相回転制御しないことを示し ている。以上では、移相量を(1)式で与えられる角度 0, $\pi/2$, π , $3\pi/2$ とし、符号多重信号のパイロ ット信号部分を4つに分散する場合であるが、パイロッ ト信号部分をN個に分散してピークの抑圧効果を更に高 めるようにすることもできる。すなわち、移相器65は の位相制御部65aはチャネル数をNとするとき、第i チャネル(第 i ユーザ) の移相量 θ を (4)式により演算 し、演算部65b, 65cにおいて(2),(3)式の演算を 実行して拡散変調信号のパイロット信号部分のみ信号点 位置ベクトルを回転(移相)する。

12

【0036】図10は位相制御値(移相量)の説明図で あり、拡散変調信号のパイロット信号部分のみ (4)式 で示す角度分 θ 。 $\sim \theta$ 、 だけ位相回転制御を行い、デー タ部分では位相回転制御しないことを示している。図 1 1はパイロットシンボルが00の場合における各チャネ ルのパイロットシンボル位置の説明図であり、(a)は 従来の移相制御を行わない場合のパイロットシンボル位 置説明図、(b)は本発明により(4)式で与えられる角 度の移相制御を行った場合の各チャネルのパイロットシ ンボル位置説明である。従来方式では、パイロットシン ボル位置が重なっており、符号多重信号のパイロット信 号部分で大きなピークが生じる。本発明ではパイロット 位置が重ならないため、パイロット信号部分で大きなビ ークは生じない。以上のようにすれば、各チャネルにお ける移相量を異ならせることができるため、符号多重信 号のバイロット信号部分をN個に分散でき、パイロット 信号部分における符号多重信号のピーク値を十分に抑圧 することができる。

【0037】(C)第3実施例

第1、第2実施例では、移相量を(1)式あるいは(4)式に 基づいて計算したが、第3実施例では直交Gold符号(シ ョートコード)に移相量を1:1に対応させておき、拡散 変調に使用する直交Gold符号に応じた移相量を求め、該 移相量分、信号点位置ベクトルの位相を移相するように している。図12は本発明の第3実施例に係わる符号多 重送信機の構成図であり、図2の第1実施例と同一部分 には同一符号を付している。図12において、図2の第 1実施例と異なる点は、

①バイロット位相情報記憶テーブル66を設け、該テー ブルに直交Gold符号識別番号とパイロット移相量 θ の対応を記憶している点、

②移相器65が該テーブルより拡散変調に使用する直交 Go1d符号に応じた移相量を求め、該移相量分信号点 位置ベクトルを回転制御する点である。

【0038】直交Gold符号数をMとすれば、第i番 目の直交Gold符号に対応する移相量θは次式で

(5)

(8)

10

で与えられる。従って、位相制御部65aはテーブルを用いず(5)式を演算して移相量 θ を決定することもできる。この第3実施例によれば、ユーザ識別用の直交Gold符号に応じて移相量を決定するため、ユーザに直交Gold符号を通知するだけで良く、別途移相量を通知する必要がなく移相量通知制御を省略することができる。

【0039】(D)第4実施例

送信機側で信号点位置ベクトルを回転(シンボル位置を移相)した場合には、移相量を受信機側に認識させないと正確にパイロットを検出できず、また、正確なデータ再生を行うことができない。そこで、第4実施例では移相量を受信機に通知できるように構成している。図13は移相量通知手段を備えた本発明に係わる第4実施例の符号多重送信装置の構成図であり、図2の第1実施例と同一部分には同一符号を付している。71は制御チャネル用拡散変調部、81は移動局(MS)である。

【0040】制御チャネル用拡散変調部71は、制御情 報生成部71a、パイロット発生器71b、フレーム化 部71c、S/P変換部71d、制御チャネル用の既知 の直交Gold符号を発生する直交Gold符号発生器 71e、拡散回路71fを備えている。制御情報生成部 71 aは、**①**各チャネル (ユーザ) において使用する直 交Gold符号を特定する番号、②各チャネルにおける 移相量θ等の制御情報を収集、生成する。フレーム化部 71 cは制御データを所定ビット数毎にブロック化し、 その前後にパイロット信号Pを挿入してフレーム化す る。S/P変換部71dはフレームデータ (パイロット 信号及び制御データ)を1ビットづつ交互に振り分けて I成分 (In-Phase compornent) データとQ成分 (Quadra 30) ture compornent)データの2系列D₁′, D_a′に変換す る。拡散回路71fの排他的論理和回路71f1,71 foは、I成分及びQ成分の2系列のデータDi' D。'と直交Gold符号の排他的論理和を演算して拡 散変調する。

【0041】第4実施例によれば、1つのチャネルを制御チャネルとして使用し、該制御チャネルを用いてユーザ識別用の直交Gold符号識別番号や各ユーザチャネルにおける移相量 θ 等の制御情報を受信機側に送信する。制御チャネルにおいて使用する直交Gold符号とフレーム内に内挿されたパイロット信号は移動局(端末側)81において既知であるから、移動局はこの既知な直交Gold符号を用いてパイロットを検出し、制御チャネルにおける拡散変調信号の伝送路における位相回転量 θ を求め、以後、その分($=\theta$)受信拡散変調信号の位相を戻して逆拡散し、データを復調する。これにより、移動局81は制御チャネルからユーザ識別用の直交の1d符号識別番号及び位相回転情報(移相量)を求めることができる。しかる後、移動局81は基地局から送信されてくる符号多重信号に対してQPSK復調処理

を施し、復調された拡散変調信号の I , Q成分(信号点位置ベクトル)を、制御チャネルを介して通知された移 ⁻ 相量分だけ逆方向に回転して元に戻し、逆拡散を行ってパイロット信号、送信データを復調する。

14

【0042】尚、第2実施例のように送信機側でパイロット信号部分のみの位相回転を行った場合には、受信機側でパイロット信号部分の信号点位置ベクトルのみを通知された移相量分逆方向に回転して元に戻し、逆拡散を行ってパイロット信号、送信データを復調する。位相情報を移動局側に伝える方法としては、制御チャネルとは別に位相情報通知用の専用チャネルを別途用意し、該チャネルを介して位相情報を通知することもできる。

【0043】(E)第5実施例

第4実施例では、制御チャネルあるいは位相情報通知用の専用チャネルを介して移相量を受信機に通知しているが、第5実施例では位相情報を符号多重信号とは別の周波数で移動局側に報知する。図14はかかる第5実施例の構成図であり、図2の第1実施例と同一部分には同一符号を付している。

【0044】91は位相情報通知用送信部、81は移動 局(MS)である。位相情報通知用送信部91におい て、92は拡散変調部、93i, 93gはチップ整形フ ィルタ、94i,94qはDAコンバータ、95はQP SK直交変調器であり、直交変調器55と異なる周波数 のcosω, t、sinω, tを用いて直交変調するもの、96は 送信電力増幅器、97はアンテナである。拡散変調部9 2は、位相情報生成部91a、パイロット発生器91 b、フレーム化部91c、S/P変換部91d、既知の 直交Gold符号を発生する直交Gold符号発生器9 1e、拡散回路91fを備えている。位相情報生成部9 1aは、各チャネル(ユーザ)における移相量 θ iを収 集して位相情報を生成する。フレーム化部91 c は位相 情報を所定ビット数毎にブロック化し、その前後にバイ ロット信号Pを挿入してフレーム化する。S/P変換部 91 dはフレームデータ (パイロット信号及び位相情 報)を1ビットづつ交互に振り分けて I 成分(In-Phase compornent)データとQ成分 (Quadrature compornent) データの2系列D₁′, D₀′に変換する。拡散回路91 fの排他的論理和回路91f₁,91f_gは、Ⅰ成分及び Q成分の2系列のデータD₁', D₀' と直交Gold符 号の排他的論理和を演算して拡散変調する。

【0045】位相情報通知用の周波数、位相情報通知に使用する直交Gold符号、フレーム内に内挿されるパイロット信号は移動局(端末側)81において既知であるから、移動局はこの既知な位相情報通知周波数帯域より位相情報(移相量)を求める。しかる後、移動局81は受信帯域を符号多重信号帯域に切り替え、基地局から送信されてくる符号多重信号に対してQPSK復調処理を施し、復調された拡散変調信号のI、Q成分(信号点50位置ベクトル)を上記求めた移相量分だけ逆方向に回転

して元に戻し、逆拡散を行ってパイロット信号、送信データを復調する。

【0046】(F)第6実施例

第4実施例では制御チャネルあるいは位相情報通知用の専用チャネルを介して移相量を受信機に通知しているが、第6実施例では各チャネルの位相情報(移相量)をフレームに内挿し、バイロット信号、送信データと共に送信する。図15は第6実施例の構成図であり、図2の第1実施例と同一部分には同一符号を付している。第1実施例と異なる点は、

①フレーム生成部61内に位相情報発生部61dを設けている点、

②移相器 65 より移相量 θ iを位相情報発生部 61 d に入力している点、

③フレーム化部61 c は直列の送信データを所定ビット 数毎にブロック化し、その前後にパイロット信号Pを挿 入すると共に、パイロット信号の後に位相情報を挿入し てフレーム化する点である。

【0047】最初、基地局は拡散変調信号の信号点位置 ベクトルを回転しないで(移相制御しないで)送信す る。移動局81は基地局と移動局間の同期を確立し、し かる後、フレーム内の位相情報 (移相量)を検出し、以 後、復調した拡散変調信号の I , Q成分(信号点位置べ クトル)を検出した移相量分だけ逆方向に回転する。一 方、基地局の移相器65は移動局が移相量を検出したタ イミングを見計らって拡散変調信号の信号点位置ベクト ルを移相量分回転し、直交変調器55は符号多重信号を QPSK変調して送信する。この結果、以後、移動局は 復調した拡散変調信号の1、Q成分(信号点位置ベクト ル)を検出した移相量分逆方向に回転して元に戻し、逆 30 拡散を行ってバイロット信号、送信データを復調でき る。第6実施例によれば、位相情報を検出するまでは移 相制御を行わないが、位相情報検出後は移相制御を行っ て符号多重信号のピークを抑えることができる。以上、 本発明を実施例により説明したが、本発明は請求の範囲 に記載した本発明の主旨に従い種々の変形が可能であ り、本発明はこれらを排除するものではない。

[0048]

【発明の効果】以上本発明によれば、拡散変調信号の信号点位置ベクトルの位相をチャネル毎に所定角度移相するように構成したから、各チャネルのフレーム生成部より同一のパイロットが同一タイミングで発生しても、各チャネルの拡散変調部から出力される拡散変調信号のパイロット信号部分の位相がずれて分散し、符号多重信号のピーク値を抑えることが可能になり、干渉波電力を小さくでき、しかも、送信電力増幅器の電力効率を向上することができる。また、本発明によれば、QPS K拡散変調の場合、移相量を0、 $\pi/2$ 、 π 、 $3\pi/2$ とするようにしたから、移相制御を簡単に行うことができる。また、本発明によれば、第1 チャネルの移相量 θ i e i

16

・2 π/Nとすることにより、各チャネルにおける移相量を異なるようにしたから、符号多重信号のバイロット信号部分が分散しピーク値の抑圧量を大きくすることができる。

【0049】また、本発明によれば、各チャネルの移相 量を制御チャネルにより、あるいは、移相量通知専用チ ャネルにより受信機側に通知するようにしたから、受信 機は正しくパイロットシンボル、データシンボルを復調 することができる。また、本発明によれば、フレームに 移相量を通知するデータを挿入して送信データと共に受 信機側に送信するようにしたから、簡単な制御で移相量 データを受信機側に通知できる。また、本発明によれ ば、拡散符号(直交Gold符号)に移相量を1:1に 対応させておき、移相器は拡散変調に使用する拡散符号 に応じた移相量を求め、該移相量分だけ信号点位置ベク トルの位相を回転するようにしたから、簡単に移相量を 決定でき、しかも、受信機側に本来通知すべく逆拡散に 使用する拡散符号(直交Gold符号)を通知するだけ で良く、別途移相量を通知する必要がないため移相量通 知制御を省略して制御を簡単にすることができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の原理説明図である。

【図2】本発明の第1実施例の符号多重送信機の構成図 である。

【図3】拡散変調信号の信号点位置ベクトル説明図であ ス

【図4】移相量説明図である。

【図5】QPSKのシンボル位置説明図である。

【図6】移相後のシンボル値(V_{i} ′, V_{a} ′)説明図である。

【図7】移相量を $2\pi \cdot i$ / N としたときのパイロット シンボル位置説明図である。

【図8】本発明の第2実施例の符号多重送信機の構成図 である。

【図9】位相制御値(移相量)の説明図である。

【図10】位相制御値(移相量)の説明図である。

【図11】移相量を $2\pi \cdot i$ /Nとしたときのパイロットシンボル位置説明図である。

【図12】本発明の第3実施例の符号多重送信機の構成 図である。

【図13】本発明の第4実施例の符号多重送信機の構成 図である

【図14】本発明の第5実施例の符号多重送信機の構成 図である。

【図15】本発明の第6実施例の符号多重送信機の構成 図である。

【図16】送信機の原理構成図である。

【図17】送信データとPN系列の時間波形説明図である。

50 【図18】拡散変調信号のスペクトラム分布説明図であ

る。

- 【図19】拡散率説明図である。
- 【図20】受信機の原理構成図である。
- 【図21】逆拡散の説明図である。
- 【図22】CDMAの原理説明図である。
- 【図23】従来のCDMA送信機の構成図である。
- 【図24】フレーム説明図である。
- 【図25】直交Gold符号発生回路の構成図である。

17

- 【図26】直交Gold符号説明図である。
- 【図27】直交符号を多重化したときの振幅説明図であ 10 61・・フレーム生成部 る。
- 【図28】従来方式を用いた時の多重信号の出力電力説 明図である。
- 【図29】アンプのAM-AM特性図である。

*【図30】アンプのAM-PM特性図である。

【図31】送信アンブの出力電力及び逆拡散後送信電力 の説明図である。

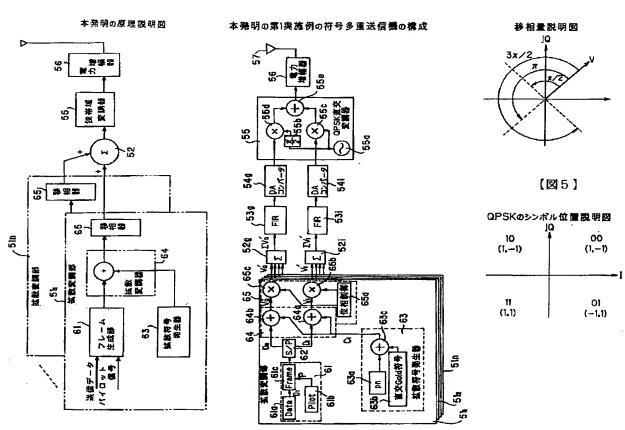
【符号の説明】

- 51,~51n·・第1~第nチャネルの拡散変調部
- 52 · · 符号多重信号生成器
- 55·・PSK等の狭帯域変調器
- 56・・送信電力増幅器
- 57・・アンテナ
- 63・・拡散符号発生器
- 64 · · 拡散変調器
- 65・・移相器

【図1】

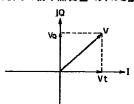
【図2】

【図4】



【図3】

拡散変調信号の信号点位置ペクトルの説明図



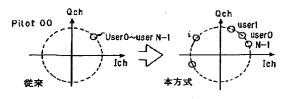
【図6】

移相後のシンボル値(Ví,Va)説明図

	V;,V;				
シンボル (V,,Vo)	第0チャンネル 移相量 =0	第15+>ネル 移相量 = x /2	第25+>>}。 移相量 = n	第35+>科 移相量 =3 π/2	
0 0	. 00	1 0	1 1	0 1	
1 0	1 0	1 1	0 1	0.0	
1 1 (1 1)	1 1	0 1	0 0	1 0	
0 1 (-1 1)	0 1	0 0	1 0	1 1	

[図7]

移相量を2x・i/Nとした時のパイロットシンボル位置説明図

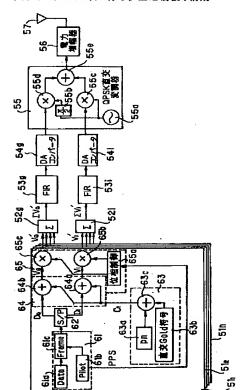


【図12】

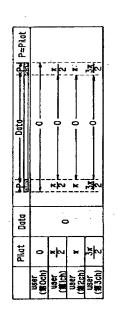
本発明の第3実施例の符号多重送信機の構成

【図8】

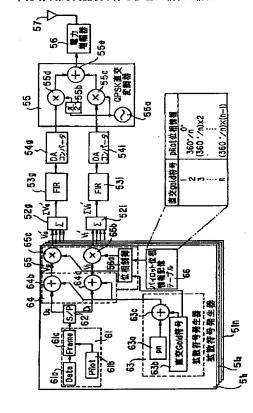
本発明の第2実施例の符号多重送信機の構成



【図9】



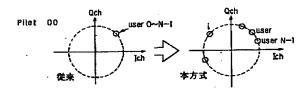
位相制御値(移相量)の説明図



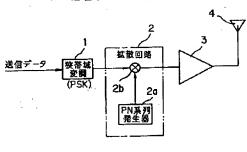
【図16】

【図11】

移相量を2x・i/Nとした時のパイロットシンボル位置説明図



送信機の原理構成



【図10】

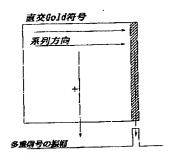
位相制御値(移相量)の説明図

位相制御値

	Pilot	Data	P¥ Data — → P	. P=PIIOT
user O (第Och)	<i>θ</i> ₀ =0		0	7
user 1 (第1ch)	θ1		0 0	
user 2 (第2ch)	θ2		0 0	2
user 3 (第3ch)	<i>θ</i> 3		θ ₃ 0 θ	3
user 4 (第4ch)	84		0 0	<u> </u>
userN-1 第N-1ch)	6N−1		0 - 0	N-1

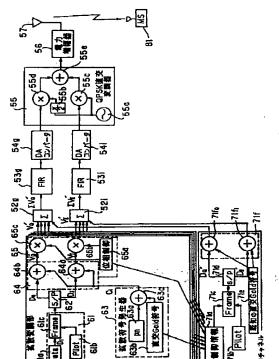
[図27]

直交符号を多重化した時の振暢

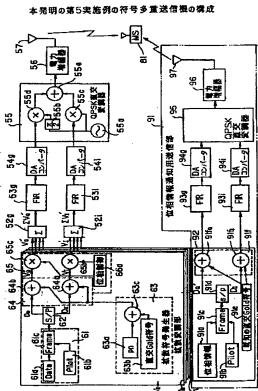


【図13】

本発明の第4実施例の符号多重送信機の構成

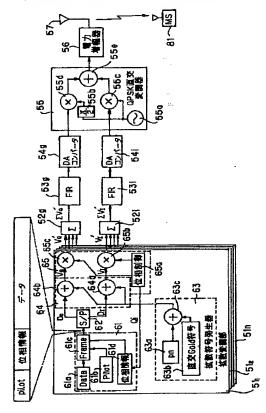


【図14】



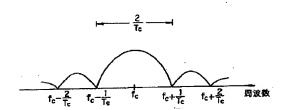
【図15】

本発明の第6実施例の符号多重送信機の構成



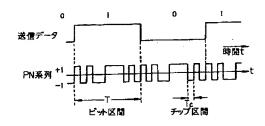
【図18】

拡散変調信号のスペクトラム分布



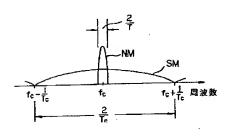
【図17】

送信データとPN系列の時間波形説明図



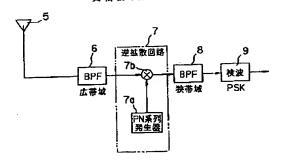
【図19】

妆数室敷明网



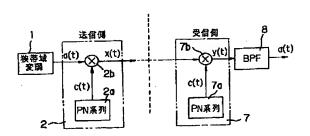
【図20】

受信機の原理構成

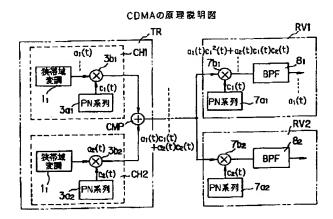


【図21】

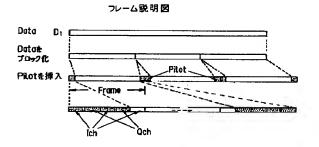
逆拡散の説明図



【図22】

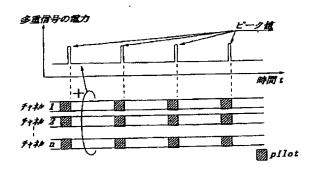


【図24】

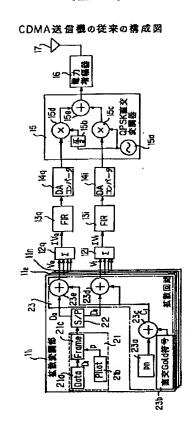


【図28】

従来方式を用いた時の多重信号の出力電力



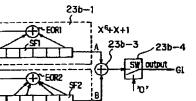
【図23】



【図25】

直交Gold符号発生回路

23b-2



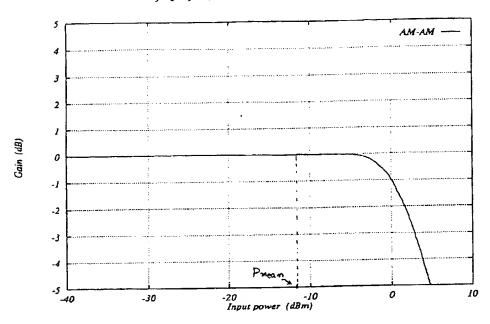
 $X^{6}+X^{5}+X^{3}+X^{2}+1$

- 【図26】

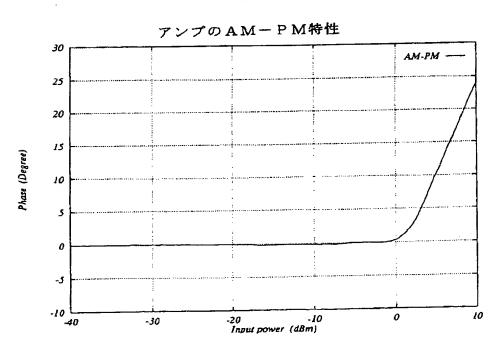
直交Gold符号 符号長64

【図29】

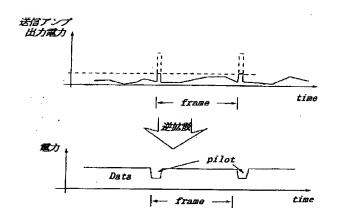
アンプのAM-AM特性



【図30】



【図31】 送信アンプの出力電力及び逆拡散後送信電力の説明図



フロントページの続き

(72)発明者 福政 英伸

神奈川県川崎市中原区上小田中4丁目1番 1号 富士通株式会社内 (72)発明者 浜田 一

神奈川県川崎市中原区上小田中4丁目1番

1号 富士通株式会社内

(72)発明者 浅野 賢彦

神奈川県川崎市中原区上小田中4丁目1番

1号 富士通株式会社内

THIS PAGE BLANK (USPTO)